# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 11104273 A

(43) Date of publication of application: 20.04.99

(51) Int. CI

A63B 37/04

A63B 37/00

A63B 37/02

A63B 37/12

A63B 45/00

(21) Application number: 09307971

(22) Date of filing: 22.10.97

(30) Priority:

08.08.97 JP 09227609

(71) Applicant:

**BRIDGESTONE SPORTS CO LTD** 

(72) Inventor:

**HIGUCHI HIROSHI ICHIKAWA YASUSHI** YAMAGISHI HISASHI HAYASHI JUNJI KAWADA AKIRA

### (54) MULTIPIECE SOLID GOLF BALL

### (57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a golf ball which provides a large carry, has excellent controllability, improves a feeling and contributes to an improvement in durability.

SOLUTION: This golf ball is constituted to have a solid core and covers consisting of two inside and outside

layers covering this solid core. In such a case, the deformation quantity of the solid core when the core is loaded with 100 kg is 32.4 mm and the inner cover layer is mainly composed of an ionomer resin and is formed to have a Shore D hardness of 28 to 58. The outer cover layer is mainly composed of a thermoplastic polyurethane elastomer and is formed to have a Shore D hardness of 30 to 55.

COPYRIGHT: (C) 1999, JPO

# (12) 公開特許公報(A)

# (11)特許出願公開番号

# 特開平11-104273

(43)公開日 平成11年(1999) 4月20日

(51) Int.Cl. <sup>8</sup>	識別記号	FΙ	-			
A63B 37/04		A63B 3	7/04			
37/00			7/00	1	Ĺ <b>.</b>	
37/02			7/02			
37/12			7/12			
45/00			5/00	]	В	
		客查請求	永蘭宋	前求項の数10	FD (	全 8 頁)
(21) 出願番号	<b>特</b> 顧平9-307971	(71)出顧人	5920141	04		
			プリチン	ストンスポーツ	弑会社	
(22)出顧日	平成9年(1997)10月22日		東京都。	品川区南大井67	「目22番	7号
		(72)発明者	植口 🌣	<b>等</b> ±		
(31)優先権主張番号	<b>特顧平9-227609</b>		埼玉県和	<b>美父市大野原20</b> 7	絶プ	<b>リヂストン</b>
(32)優先日	平9 (1997) 8月8日		スポーツ	ツ株式会社内		
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者	市川	八州史		
			埼玉県和	失父市大野原207	砂地 プ	リヂストン
			スポーツ	<b>ツ株式会社内</b>		
		(72)発明者	山岸	ኢ		
			均玉果和	<b>佚父市大野原20</b> 4	野地 プ	リヂストン
			スポーツ	ツ株式会社内		
		(74)代理人	弁理士	小島 隆司	(外1名)	ı
					最	K頁に続く

# (54) 【発明の名称】 マルチピースソリッドゴルフポール

# (57)【要約】

【解決手段】 ソリッドコアと、これを被覆する内外2層のカバーを有するマルチピースソリッドゴルフボールにおいて、上記ソリッドコアの100kg荷重負荷時の変形量が2.4mm以上であり、かつ内側カバー層がアイオノマー樹脂を主材としてショアD硬度28~58に形成されていると共に、外側カバー層が熱可塑性ポリウレタンエラストマーを主材としてショアD硬度30~55に形成されていることを特徴とするマルチピースソリッドゴルフボール。

【効果】 本発明のマルチピースソリッドゴルフボールは、飛距離が大きく、しかもコントロール性に優れ、フィーリングが良好である上、耐久性に優れたものである。

### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 ソリッドコアと、これを被覆する内外2 層のカバーを有するマルチピースソリッドゴルフボール において、上記ソリッドコアの100kg荷重負荷時の 変形量が2.4mm以上であり、かつ内側カバー層がア イオノマー樹脂を主材としてショアD硬度28~58に 形成されていると共に、外側カバー層が熱可塑性ポリウ レタンエラストマーを主材としてショアD硬度30~5 5に形成されていることを特徴とするマルチピースソリ ッドゴルフボール。

【請求項2】 内側カバー層の樹脂がアイオノマー樹脂 とオレフィン系エラストマーとを重量比40:60~9 5:5の割合で混合したものである請求項1記載のゴル フボール。

【請求項3】 外側カバー層にショアD硬度が55以上 のアイオノマー樹脂を熱可塑性ポリウレタンエラストマ -100重量部に対し70重量部以下の割合で混合した 請求項1又は2記載のゴルフボール。

【請求項4】 ボール全体の慣性モーメントが83g・ cm<sup>2</sup>以上である請求項1乃至3のいずれか1項記載の ゴルフボール。

【請求項5】 外側カバー層に無機充填材を1~30重 量%添加した請求項1乃至4のいずれか1項記載のゴル フボール。

【請求項6】 内側カバー層に無機充填材を1~30重 量%添加した請求項1乃至5のいずれか1項記載のゴル フボール。

【請求項7】 外側カバー層の比重が1.05~1.4 である請求項1乃至6のいずれか1項記載のゴルフボー ル。

【請求項8】 内側カバー層の比重が0.8~1.2で ある請求項1乃至7のいずれか1項記載のゴルフボー ル。

【請求項9】 コアの比重が0.9~1.3である請求 項1乃至8のいずれか1項記載のゴルフボール。

【請求項10】 外側カバー層の厚さが0.5~2.5 mm、内側カバー層の厚さが0.5~3.0mmであ り、カバー全体の厚さが1.0~5.5mmである請求 項1乃至9のいずれか1項記載のゴルフボール。

### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ソリッドコアに内 外2層のカバーを被覆したマルチピースソリッドゴルフ ボールに関する。

[0002]

【従来の技術及び発明が解決しようとする課題】現在、 種々の構造のゴルフボールが提案されており、特にソリ ッドゴルフボール、中でも飛距離及びコントロール性 (スピン量)、フィーリングの点でソリッドコアに複数

ルについての提案が数多くなされている(特開平4-2 44174号、同6-142228号、同7-2408 4号、同7-24085号、同9-10358号公報 等)。

2

【0003】しかしながら、更に飛び性能に優れ、しか もスピン特性が良好で、ウッド、アイアン、パターショ ットのフィーリングに優れ、しかも耐ササクレ性、耐久 性に優れたマルチピースソリッドゴルフボールが望まれ る。

#### [0004] 10

【課題を解決するための手段及び発明の実施の形態】本 発明者は、上配要望に応えるため鋭意検討を行った結 果、ソリッドコアに内外2層のカバーを被覆してなるマ ルチピースソリッドゴルフボールにおいて、ソリッドコ アを比較的軟らかく形成すると共に、内側カバー層をア イオノマー樹脂、外側カバー層を熱可塑性ポリウレタン エラストマーを主材として形成し、また内側カバー層の ショアD硬度を28~58、外側カバー層のショアD硬 度を30~55とすることが有効であることを知見した 20 ものである。

【0005】即ち、本発明は、(1)ソリッドコアと、 これを被覆する内外2層のカバーを有するマルチピース ソリッドゴルフボールにおいて、上記ソリッドコアの1 00kg荷重負荷時の変形量が2.4mm以上であり、 かつ内側カバー層がアイオノマー樹脂を主材としてショ アD硬度28~58に形成されていると共に、外側カバ 一層が熱可塑性ポリウレタンエラストマーを主材として ショアD硬度30~55に形成されていることを特徴と するマルチピースソリッドゴルフボール、(2)内側カ 30 バー層の樹脂がアイオノマー樹脂とオレフィン系エラス トマーとを重量比40:60~95:5の割合で混合し たものである(1) 記載のゴルフボール、(3) 外側力 バー層にショアD硬度が55以上のアイオノマー樹脂を 熱可塑性ポリウレタンエラストマー100重量部に対し 70重量部以下の割合で混合した(1)又は(2)記載 のゴルフボール、(4)ボール全体の慣性モーメントが 83g・c m<sup>2</sup>以上である(1) 乃至(3) のいずれか 1項記載のゴルフボール、(5)外側カバー層に無機充 填材を1~30重量%添加した(1)乃至(4)のいず 40 れか1項記載のゴルフボール、(6)内側カバー層に無 機充填材を1~30重量%添加した(1)乃至(5)の いずれか1項記載のゴルフボール、(7)外側カバー層 の比重が1.05~1.4である(1)乃至(6)のい ずれか1項記載のゴルフボール、(8)内側カバー層の 比重が0.8~1.2である(1)乃至(7)のいずれ か1項記載のゴルフボール、(9)コアの比重が0、9 ~1. 3である(1) 乃至(8) のいずれか1項記載の ゴルフボール、(10)外側カバー層の厚さが0.5~ 2. 5 mm、内側カバー層の厚さが0. 5~3. 0 mm 層のカバーを被覆したマルチピースソリッドゴルフボー 50 であり、カバー全体の厚さが1.0~5.5mmである

(1) 乃至(9) のいずれか1 項記載のゴルフボールを 提供する。

【0006】本発明のゴルフボールは、飛迎離が大きく、しかもアイアンショットにおけるコントロール性が高い上、ウッド、アイアン、パターのいずれのクラブでショットした場合でも良好なフィーリングを有し、更にアイアンでコントロールショットした際における耐ササクレ性に優れ、耐久性に優れているものである。

【0007】以下、本発明につき更に詳しく説明する。 本発明のマルチピースソリッドゴルフボールは、ソリッ 10 ドコアと、これを被覆する内側カバー層及び外側カバー 層との2層構造からなるカバーとを有する。

【0008】ここで、上記ソリッドコアは、主としてゴム基材からなり、ゴム基材としては従来からソリッドゴルフボールに用いられている天然ゴム及び/又は合成ゴムを使用することができるが、本発明においては、シス構造を少なくとも40%以上有する1,4一ポリブタジエンが特に好ましい。この場合、所望により該ポリブタジエンに天然ゴム、ポリイソプレンゴム、スチレンブタジエンゴム等を適宜配合してもよい。

【0009】更に群述すると、本発明のゴルフボールのソリッドコアは通常の方法により、加硫条件、配合比等を調節することにより得られる。通常、ソリッドコアの配合には基材ゴム、架橋剤、共架橋剤、不活性充填剤等が含まれる。基材ゴムとしては上述した天然ゴム及び/又は合成ゴム等を使用することができ、架橋剤としてはジクミルパーオキサイドやジーtーブチルパーオキサイドのような有機過酸化物等が例示されるが、特に好ましくはジクミルパーオキサイドである。架橋剤の配合量は基材ゴム100重量部に対して通常0.5~2.0重量 30 部である。

【0010】共架橋剤としては特に制限されず、不飽和脂肪酸の金属塩、特に、炭素原子数3~8の不飽和脂肪酸(例えばアクリル酸、メタアクリル酸等)の亜鉛塩やマグネシウム塩が例示されるが、アクリル酸亜鉛が特に好適である。この共架橋剤の配合量は基材ゴム100重量部に対して10~50重量部、好ましくは20~48重量部である。

【0011】不活性充填剤としては酸化亜鉛、硫酸バリウム、シリカ、炭酸カルシウム及び炭酸亜鉛等が例示さ 40 れるが、酸化亜鉛、硫酸バリウムが一般的で、その配合量はコアとカバーの比重、ボールの重量規格等に左右され、特に限定されないが、通常は基材ゴム100重量部に対して3~30重量部である。なお、本発明においては酸化亜鉛、硫酸バリウムの配合割合を適宜調整することで最適なソリッドコアの硬度を得ることができる。

【0012】上記成分を配合して得られるソリッドコア ぎると反発性が低組成物は通常の混練機、例えばバンバリーミキサーやロ 【0019】など ール等を用いて混練し、コア用金型に圧縮又は射出成形 の効果を損なわな し、成形体を架橋剤及び共架橋剤が作用するのに十分な 50 も差し支えない。

温度(例えば架橋剤としてジクミルパーオキサイドを用い、共架橋剤としてアクリル酸亜鉛を用いた場合には約130~170℃)で加熱硬化してソリッドコアを調製する。

【0013】上記ソリッドコアは100kg荷重を負荷した時の変形量(たわみ量)が2.4mm以上、好ましくは2.7~7.0mm、更に好ましくは2.9~5.5mmである。100kg荷重負荷時の変形量が2.4mmより小さい(硬い)と打感が硬く感じられるという不利が生じる。なお、変形量が大きすぎる(軟らかすぎる)と反発性を十分得ることができなくなる場合がある。

【0014】ソリッドコアの比重は0.9~1.3、特に1.0~1.25であることが好ましい。

【0015】なお、本発明において、ソリッドコアの直径は30~40mm、特に33~39mmであることが好ましい。また、ソリッドコアは、上記100kg荷重負荷時の変形量を有していれば、複層構造であってもよい。

20 【0016】次に、内側カバー層は、アイオノマー樹脂を主材として形成される。この場合、アイオノマー樹脂としては、1種を単独で用いても2種以上を混合して用いてもよいが、後述するショアD硬度、比重を満足するように選定、使用される。具体的には、デュポン製「サーリン」、三井・デュポンポリケミカル製「ハイミラン」、エクソン製「アイオテック」等を使用することができる。

【0017】この場合、アイオノマー樹脂に更にオレフィン系エラストマーを混合することにより、各々を単独で使用した時に達し得ない特性(例えば打感や反発性)を得ることができる。オレフィン系エラストマーとしては、直鎖状低密度ポリエチレン、低密度ポリエチレン、高密度ポリエチレン、ポリプロピレン、ゴム強化オレフィンポリマー、フレキソマー、プラストマー、酸変性物も含む熱可塑性エラストマー(スチレン系ブロックコポリマー、水素添加ポリブタジエンエチレンプロピレンゴム)、動的に加硫されたエラストマー、エチレンアクリレート、エチレンピニルアセテート等が挙げられる。具体的には、三井・デュポンポリケミカル製「HPR」、日本合成ゴム製「ダイナロン」等が用いられる。

【0018】アイオノマー樹脂とオレフィン系エラストマーとの混合割合は、重量比として40:60~95:5、好ましくは45:55~90:10、更に好ましくは48:52~88:12、特に55:45~85:15であることが望ましい。オレフィン系エラストマーが少なすぎると打感が硬くなりやすい。一方、これが多すぎると反発性が低下するおそれがある。

【0019】なお、上記アイオノマー樹脂には、本発明の効果を損なわない範囲で更に他のポリマーを配合しても差し支えない。

【0020】また、上記アイオノマー樹脂を主材とする 内側カバー層は、酸化亜鉛、硫酸バリウム、二酸化チタ ン等の無機充填材を30重量%程度又はそれ以下含んで いてもよい。好ましくはこの量を1~30重量%とす る。

【0021】上記内側カバー層は、ショアD硬度が28 ~58、特に30~57であることが必要であり、ショ アD硬度が28より低いと反発性を損ね、また58より 髙いと打感が悪くなる。

【0022】更に、内側カバー層の比重は0.8~1. 2、特に0.9~1.18であることが好ましい。

【0023】なお、上記内側カバー層の厚さは0.5~ 3. 0mm、特に0. 9~2. 5mmであることが好ま しい。

【0024】一方、外側カバー層は、熱可塑性ポリウレ タンエラストマーにて形成する。ここで、熱可塑性ポリ ウレタンエラストマーの分子構造は、ソフトセグメント を構成する高分子ポリオール化合物と、ハードセグメン トを構成する単分子鎖延長剤と、ジイソシアネートから

【0025】高分子ポリオール化合物としては、特に制 限されるものではないが、ポリエステル系ポリオール、 ポリエーテル系ポリオール、コポリエステル系ポリオー ル、及びポリカーボネート系ポリオールのいずれでもよ く、ポリエステル系ポリオールとしては、ポリカプロラ クトングリコール、ポリ(エチレン-1,4-アジペー ト) グリコール、ポリ(ブチレンー1、4ーアジペー ト)グリコール等、コポリエステル系ポリオールとして は、ポリ (ジエチレングリコールアジペート) グリコー ル等、ポリカーボネート系ポリオールとしては、(ヘキ 30 特に1.1~1.35であることが好ましい。 サンジオールー1,6-カーボネート)グリコール等、 ポリエーテル系ポリオールとしては、ポリオキシテトラ メチレングリコール等が挙げられる。これらの数平均分 子量は約600~5000、好ましくは1000~30 00である。

【0026】ジイソシアネートとしては、カバーの耐黄 変性を考慮して脂肪族ジイソシアネートが好適に用いら れる。具体的には、ヘキサメチレンジイソシアネート (HDI)、2, 2, 4 (2, 4, 4) ートリメチルへ キサメチレンジイソシアネート(TMDI)、リジンジ 40 イソシアネート (LDI) などが挙げられるが、特にH D I が他の樹脂とのブレンドする際の相溶性の点から好 ましい。

【0027】単分子鎖延長剤としては、特に制限され ず、通常の多価アルコール、アミン類を用いることがで き、具体的には1,4ープチレングリコール、1,2-エチレングリコール、1,3-プロピレングリコール、 1,6-ヘキシレングリコール、1,3-プチレングリ コール、ジシクロヘキシルメチルメタンジアミン(水添 MDA)、イソホロンジアミン(IPDA)などが挙げ 50

られる。

【0028】上記熱可塑性ポリウレタンエラストマー は、粘弾性測定による tan δ ピーク温度が − 15℃以 下、特に-16℃~-50℃であるものが軟らかさ、反 発性の点から好ましい。

【0029】このような熱可塑性ポリウレタンエラスト マーとしては、市販品を用いることができ、例えばパン デックスT7298(−20℃),同T7295(−2 6℃), 同T7890 (-30℃) (大日本インキ化学 10 工業製) などのジイソシアネートが脂肪族であるものが 挙げられる。なお、括弧内の数字はいずれもtanδピ ーク温度を示す。

【0030】上記熱可塑性ポリウレタンエラストマーに は、必要に応じ、熱可塑性ポリウレタンエラストマー1 00重量部に対し、ショアD硬度が55以上、好ましく は55~70、特に56~69のアイオノマー樹脂を0 ~70重量部、特に0~35重量部配合することができ る。このアイオノマー樹脂の配合により反発性を向上さ せることができる。なお、このアイオノマー樹脂を配合 20 する場合の下限は1重量部とすることができる。

【0031】また、熱可塑性ポリウレタンエラストマー を主材とする外側カバー層は、酸化亜鉛、硫酸バリウ ム、二酸化チタン等の無機充填材を1~30重量%、特 に1. 5~28重量%含有してもよい。

【0032】上記外側カバー層のショアD硬度は30~ 55、好ましくは32~54、更に好ましくは33~5 3である。ショアD硬度が30より低いと低反発とな り、55より高いと打感が悪くなる。

【0033】外側カバー層の比重は1.05~1.4、

【0034】上記外側カバー層の厚さは0.5~2.5 mm、特に1.0~2.3 mmであることが好ましい。 【0035】この場合、上記内側及び外側カバー層の合 計厚さ(カバー全体の厚さ)は1.0~5.5mm、特 に1. 5~5. 3 mmとすることが好ましい。

【0036】なお、上記内側カバー層、外側カバー層の 形成方法は、射出成形、ハーフシェルを用いた圧縮成形 など、公知の方法によって行うことができる。

【0037】 このようにして得られたマルチピースソリ ッドゴルフボールは、後述する方法で測定した慣性モー メントが83g・cm<sup>2</sup>以上、特に83~90g・cm<sup>2</sup> であることが好ましい。慣性モーメントが83g・cm <sup>2</sup>より小さいと、パターによるボールの転がりが悪くな るという不利を生じる場合がある。

【0038】また、上記外側カバー層には、常法に従っ てディンプルが形成されるが、本発明のゴルフボールの 直径、重さ等はゴルフ規則に従い、直径42.67mm 以上、重量は45.93g以下に形成することができ **ర**.

[0039]

7

【発明の効果】本発明のマルチピースソリッドゴルフボ ールは、飛距離が大きく、しかもコントロール性に優 れ、フィーリングが良好である上、耐久性に優れたもの である。

[0040]

【実施例】以下、実施例と比較例を示し、本発明を具体\*

\*的に説明するが、本発明は下記の実施例に制限されるも のではない。

【0041】 [実施例, 比較例] 表1に示す組成のソリ ッドコアを作製した。

[0042]

【表1】

ソリッドコア組成		1	支触师	Ü	比較例						
(重量部)	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5	В
ポリプタジエン*	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
<b>ジクミルバーオキサイド</b>	1.2	1,2	1.2	1.2	1,2	1,2	1,2	1.2	1.2	1.2	1.2
敬敵パリウム	12.5	7	15.5	8.5	7.8	0	19	21,2	12.9	20.7	10
亜鉛準	5	5	5	5	5	3.8	8	5	5	5	6
<b>老化肪止剤</b>	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
ペンタクロロテオフェノー ル亜鉛塩	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
アクリル製版船	29.6	25.9	23.7	29.6	25.9	39.2	33.3	25.9	84	84	81.E

## \*ポリブタジエン:日本合成ゴム製、BR01

【0043】次に、上記コアに表2に示す組成の内側カ バー層を射出成形によって被覆し、次いで表3に示す組 20 スピード45m/sec)で打撃し、キャリー、トータ 成の外側カバー層を射出成形によって被覆し、表4.5 に示す重量、外径のスリーピースゴルフボールを製造し

【0044】得られたゴルフボールの慣性モーメント、 飛距離、スピン量、フィーリング、耐ササクレ性、連続 耐久性について下記方法で測定した。結果を表4,5に 示す。

## 【0045】慣性モーメント

下記式より計算した。即ち、慣性モーメントは、各層の 径(厚さ)及び比重から求めた計算値であり、ボールを 30 〇:軟らかい 球形とみなすことにより下記式により求めることができ る。この場合、計算上ボールを球形にしているが、実際 にはディンプルが存在するため、外側カバー層の比重は 実際の外側カバー樹脂よりも小さくなる。ここではそれ を外側カバー仮想比重と呼び、これを用いて慣性モーメ ントMを計算する。

 $M = (\pi/5880000) \times ((r1-r2) \times D1)$  $5+ (r2-r3) \times D25+r3 \times D35$ 

M : 慣性モーメント (g・c m<sup>2</sup>)

r 1:コア比重

D1:コア直径

r 2:内側カバー層比重

D2:内側カバー層直径(コアに内側カバー層を形成し た後の球体の直径)

r 3:外側カバー層仮想比重

D3:外側カバー層直径(ボール直径)

\*各直径の単位はmm

### 飛距離

スイングロボットを用い、ドライバー(#W1, ヘッド ルそれぞれの飛距離を測定した。

### スピン量

#W1及びサンドウェッジ(#SW, ヘッドスピード2 0m/sec) について、インパクト直後のボールの挙 動を写真撮影し、写真解像により算出した。

### フィーリング

#W1及びパター(#PT)について、プロゴルファー 3名により実打したときの感触を下記基準により評価し た。

 $\Delta$ :やや硬い

×:硬い

# 耐ササクレ性

スイングロボットにより、サンドウェッジ(#SW.へ ッドスピード38m/sec)でボールを任意に二箇所 打撃し、これを目視評価した

〇:良好

△:普通

×:劣る

# 40 連続耐久性

フライホイール打撃M/Cを用い、ヘッドスピード38 m/secで繰り返し打撃して、ボールが破壊するまで の打撃回数の多少により評価した。

〇:良好

×: 悪い

[0046]

【表2】

内側カバー圏(重量部)	9±7D	比重	8	ъ	C	d	•	f	E	h
HPR AR201	約5	0.96	-	-	20	40	-	1	1	1
ダイナロン8100P	85	0.88	48	80	-	-	-	-	-	-
ヘイトレル4047	40	1.12	-	-	-	-	100	1	-	-
PEBAX3533	42	1.01	-	-	-	-	-	100	-	-
サーリンAD8511	63	0.94	28	85	40	30	-	-	-	-
サーリンAD8512	63	0.94	28	<b>8</b> 5	40	30	-	1	-	_
<b>ヘイミラン1605</b>	61	0.94	-	-	-	-	-	-	-	50
ハイミラン1708	80	0.94	-	-	-	-	-	<b>-</b> .	60	50
サーリン8120	45	0.94	-	-	_	-	-	-	40	-
二酸化チタン	-	4.2	5.1	25	5.1	6.1	0	0	5.1	5.1

HPR AR201:三井・デュポンポリケミカル製。

\*PEBAX:アトケム製、ポリアミド系エラストマー

酸変性した熱可塑性樹脂

サーリン:デュポン製,アイオノマー樹脂

ダイナロン:日本合成ゴム製、ブロックコポリマー、ブ 20 ハイミラン:三井・デュポンポリケミカル製、アイオノ

タジエンースチレン共重合体水素添加物

マー樹脂

ハイトレル: 東レ・デュポン製、熱可塑性ポリエステル

[0047]

エラストマー

【表3】

外側カバー階 (国量部)	9±7D	比重	A	В	С	D	E	F	G
PANDEX T7890	369	1.16	-	100	80	-	-	-	-
PANDEX T7298	50	1.16	100	-	-	-	_	-	-
ハイミラン1605	61	0.94	-	-	10	-	50	-	-
ヘイミラン1708	80	0.94	_	-	10	-	50	40	70
サーリン8120	45	0.94	-	-	-	100	-	60	80
二酸化チタン	-	42	2.7	2.7	25	5.13	5.13	5.13	5.13

PANDEX:大日本インキ化学工業製、熱可塑性ポリ

サーリン: デュポン製, アイオノマー樹脂

ウレタンエラストマー

[0048]

ハイミラン:三井・デュポンポリケミカル製、アイオノ

【表4】

マー樹脂

		美術別						
		1	2	3	4	5		
	<b>重量 (g)</b>	29.83	28.11	27.76	28.36	28.48		
ソリッド コ ア	外径 (mm)	96.60	36.40	85.80	36.30	38.50		
	100kg 変形量 (mm)	3.50	4.00	4.30	3.50	4.00		
	比重	1.154	1.113	1.158	1.132	1.118		
	糖類		Ъ	C	đ	8		
内側カバー階	シェアD硬度	51	56	53	41	51		
F. 100 W / 1 - May	出版	0.95	1.09	0.98	0.98	0.95		
	厚き (mm) き取	1.80	1.70	2.00	1.20	1.60		
	種類	A	A	В	A	С		
外側カバー階	批准	1.183	1.183	1.183	1.163	1.299		
が開ルハー層	厚き (mm)	1.45	1.45	1.45	2.00	1,50		
	シェアD硬度	80	50	39	50	44		
# - N	重量(g)	45.30	45.30	45.80	45.30	45.30		
	外径 (mm)	42.70	42.70	42.70	42.70	42.70		
復性モーメント	(g·cm²)	83.1	84.3	83.1	83.8	84.5		
	キャリー (m)	209.0	208.6	208.6	208.8	208.6		
# W1 • HS45	トータル (m)	223.8	223.9	222.9	223.2	222.8		
# W1 - 12510	スピン (rpm)	2771	2688	2846	2851	<b>28</b> 02		
	フィーリング	0	0	0	0	0		
#SW・HS20アプローチスピン (rpm)		6188	6125	6318	6215	8281		
#PTフィーリ	#PTフィーリング		0	0	0	0		
耐ササクレ性	耐ササクレ性		0	0	0	0		
連接耐久性		0	0	0	0	0		

[0049]

【表5】

		比較例						
		1	2	3	4	5	8	
	<b>11</b> (2)	25.83	30.25	27.47	29.72	30.76	29.16	
ソリッド コ ア	外径 (mm)	85.50	86.40	85.90	36.50	88.50	86.50	
	100kg変形量 (mm)	2.20	3.00	4.00	2.90	2.90	3.20	
	比重	L103	1.198	1.193	1.167	1.208	1.145	
	種類	•	f	6	•	8	ь	
内側カバー層	ショアD硬度	40	42	40	40	56	62	
LINGW > MR	比重	1.12	1.01	1.12	1.12	0.98	0.98	
	厚き (mm)	1.83	1.80	1.70	1.80	1,60	1.60	
	種類	A	D	E	F	G	A	
外側カバー湯	比重	1.183	0.980	0.980	0.980	0.980	1.183	
チャラルハー層	厚き (mm)	1.98	1.85	2.00	1.50	1.50	1,50	
	シェアD硬度	<b>5</b> 0	45	62	63	58	50	
# ~ w	<b>重量</b> (g)	45.30	45.30	45.90	45.30	45.30	45.80	
– <i>1</i> 0	外径 (mm)	42.70	42.70	42.70	42.70	42.70	42.70	
仮性モーメント	(g·cm²)	84.6	81.2	81.3	82.1	80.9	83.4	
	++リー (m)	208.1	205.3	207.9	205.8	207.9	208.1	
# W1 • HS45	トータル (m)	217,2	217.5	221.0	218.1	219.2	220.3	
W W1 - 125-25	スピン (rpm)	3075	3001	2548	2898	2689	2734	
	フィーリング	×	۵	0	۵	0	0	
#SW・HS20ナプローチスピン (rpm)		<b>62</b> 51	6236	4823	6211	5632	6132	
#PTフィーリング		0	0	×	0	×	×	
耐ササクレ性		0	Δ	0	Δ	Δ	×	
遂統耐久性		0	0	×	0	0	×	

# フロントページの続き

(72)発明者 林 淳二

埼玉県秩父市大野原20番地 ブリヂストン スポーツ株式会社内 (72)発明者 川田 明

埼玉県秩父市大野原20番地 ブリヂストンスポーツ株式会社内